

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning  
Operations and is not part of the Official Record**

**BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- BLACK BORDERS**
- IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- FADED TEXT OR DRAWING**
- BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- SKEWED/SLANTED IMAGES**
- COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- GRAY SCALE DOCUMENTS**
- LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- OTHER:** \_\_\_\_\_

**IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.**

**As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.**



Europäisches Patentamt  
European Patent Office  
Office européen des brevets



⑪ Veröffentlichungsnummer: **0 528 305 A2**

(4)

⑫

## EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

⑬ Anmeldenummer: 92113535.6

⑮ Int. Cl. 5: **B01J 23/80**

⑭ Anmeldetag: 08.08.92

⑯ Priorität: 17.08.91 DE 4127318

⑰ Anmelder: HOECHST AKTIENGESELLSCHAFT  
Postfach 80 03 20  
W-6230 Frankfurt am Main 80(DE)

⑯ Veröffentlichungstag der Anmeldung:  
24.02.93 Patentblatt 93/08

⑱ Erfinder: Horn, Gerhard, Dr. Dipl.-Chem.  
Bunsenstrasse 19  
W-4200 Oberhausen(DE)  
Erfinder: Frohning, Carl Dieter, Dr.  
Dipl.-Chem.  
Regnitstrasse 50  
W-4230 Wesel(DE)

⑯ Benannte Vertragsstaaten:  
AT BE DE ES FR GB IT NL SE

⑲ Kupfer-Zinkoxid-Aluminimumoxid enthaltende Katalysatoren.

⑳ Die vorliegende Erfindung betrifft einen Katalysator, der je 100 Gew.-Teile CuO 40 bis 130 Gew.-Teile ZnO, 2 bis 50 Gew.-Teile Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> und gegebenenfalls 0,5 bis 8 Gew.-Teile Mn-, Mo-, V-, Zr- und/oder Erdalkalimetall-Oxid und 2 bis 80 Gew.-Teile Träger enthält und eine BET-Gesamtoberfläche von 80 bis 175 m<sup>2</sup>/g Katalysator im nichtreduzierten Zustand aufweist, wobei 75 bis 95 % der BET-Gesamtoberfläche von Poren eines Radius r<sub>p</sub> ≤ 15 nm gebildet werden, ferner ein Verfahren zur Herstellung des Katalysators und seine Verwendung zur Hydrierung von Aldehyden.

EP 0 528 305 A2

Die vorliegende Erfindung betrifft kupferhaltige Katalysatoren mit einer vergleichsweise hohen BET-Gesamtoberfläche und einer bestimmten Porenradienverteilung, ein Verfahren zu ihrer Herstellung, ausgehend von ein Kupfersalz und Salze weiterer Elemente enthaltenden wäßrigen Lösungen, aus denen mit Hilfe eines basischen Füllungsmittels ein Copräzipitat ausgefällt, das Copräzipitat anschließend gewaschen und nach Trocknung kalziniert wird, sowie ihre Verwendung.

5 Kupferhaltige Katalysatoren werden ebenso wie Nickelkatalysatoren in erheblichem Umfang in technischen Prozessen eingesetzt. Sie spielen beispielsweise bei Hydrierungs- und Dehydrierungsverfahren eine bedeutende Rolle. Hierbei wird der umzusetzende Einsatzstoff dem festangeordneten Katalysator entweder 10 in gasförmigem Zustand (Gasphasefahweise) oder in flüssigem Zustand (Flüssigphasefahweise) zugeleitet. Der Katalysator kann auch in feinverteiltem Zustand als Aufschlammung (Suspensionsfahweise) genutzt werden.

15 Eine recht breite Anwendung haben Katalysatoren, die neben Kupfer noch Chrom enthalten, gefunden. Diese Katalysatoren sind auch unter der Bezeichnung Kupferchromit- oder Adkins-Katalysatoren bekannt.

20 Die Verwendung von Adkins-Katalysatoren ist allerdings nicht unproblematisch, da bei ihrer Herstellung Chrom (VI)-Verbindungen, die als krebserregend einzustufen sind und entsprechende Schutzmaßnahmen bei der Handhabung erfordern, eingesetzt werden. Zudem fallen im Verlauf der Herstellung in größeren Mengen Abwässer, die stark mit Kupfer-, Chrom (VI)- und Ammoniumverbindungen belastet sind, an. Derartige Abwässer sind unerwünscht, da sowohl Kupfer- als auch Chrom (VI)-Verbindungen gegenüber Mikroorganismen hochtoxisch wirken und mittels einer aufwendigen Behandlung aus dem Abwasser entfernt werden müssen.

25 Neben Kupferchromit-Katalysatoren haben sich Nickelkatalysatoren in vielfacher Hinsicht bewährt. Allerdings führen Nickelkatalysatoren, insbesondere bei höheren Reaktionstemperaturen, aufgrund ihrer sehr hohen Aktivität zu unkontrollierten Neben- und Folgereaktionen, beispielsweise Spaltungen, Umlalkylierungen und/oder Umlagerungen. Dies begünstigt jedoch die Bildung unerwünschter Neben- und/oder Folgeprodukte.

30 Es sind auch Kupferkatalysatoren, die kein chemisch gebundenes Chrom aufweisen, bekannt. Diese Katalysatoren weisen jedoch weder die Eigenschaften der Adkins-Katalysatoren, noch die von Nickelkatalysatoren auf.

35 So beschreibt die DE-OS 20 56 612 einen aus Mischkristallen der Reihe  $(Cu_xZn_y)Al_2(OH)_{16}CO_3 \cdot 4H_2O$  bestehenden Katalysator, wobei x und y Zahlenwerte von 0,5 bis 5,5 annehmen können und die Summe x und y gleich 6 ist. Die Mischkristalle erhält man durch Fällung bei einem pH-Wert von 4,5 bis 5,5, indem man eine wäßrige Kupfer-, Zink- und Aluminiumnitrate enthaltende Lösung mit einem basischen Füllungsmittel, beispielsweise einer wäßrigen  $Na_2CO_3$ -Lösung, versetzt.

40 Der in nichtreduzierter Form  $CuO$ ,  $ZnO$  und  $Al_2O_3$  enthaltende Katalysator wird bei der Umsetzung eines aus Kohlenmonoxid, Kohlendioxid und Wasserstoff bestehenden Gasgemisches zu Methanol eingesetzt.

45 Die EP 0 125 689 betrifft einen  $CuO$ ,  $ZnO$  und  $Al_2O_3$  enthaltenden Katalysator für die Methanolsynthese mit einem Atomverhältnis  $Cu/Zn$  zwischen 2,8 und 3,8 (entsprechend 26,9 bis 36,5 Gew.-Teile  $ZnO$  je 100 Gew.-Teile  $CuO$ ) und einem  $Al_2O_3$ -Anteil von 8 bis 12 Gew.-%.  $Al_2O_3$  wird als kolloidales Aluminiumhydroxid in die Herstellung eingesetzt, Cu und Zn werden durch Fällung aus Metallsalzlösungen in den Katalysator eingefügt. Auf Poren mit einem Durchmesser von 2,0 bis 7,5 nm (20 bis 75 Å) - entsprechend einem Porenradius  $r_p$  von 1,0 bis 3,75 nm (10 bis 37,5 Å) - entfallen 20 bis 40 % und auf solche mit einem Durchmesser  $> 7,5$  nm (75 Å) - entsprechend einem Porenradius  $r_p > 3,75$  nm (37,5 Å) - 80 bis 60 %, bezogen jeweils auf die gesamte Anzahl der Poren. Die in den Beispielen näher beschriebenen Katalysatoren weisen in nichtreduziertem Zustand eine BET-Oberfläche von 100 bis 127  $m^2/g$  und 32 bis 42 % Poren mit einem Durchmesser von 2,0 bis 7,5 nm ( $r_p = 1,0$  bis 3,75 nm) und 68 bis 57 % Poren mit einem Durchmesser  $> 7,5$  nm ( $r_p > 3,75$  nm) auf.

50 Wie die vorangegangenen Ausführungen belegen, ist ein Bedarf für einen Katalysator, der zumindest innerhalb eines bestimmten Anwendungsbereiches sowohl anstelle eines Adkins-Katalysators als auch anstelle eines Nickelkatalysators eingesetzt werden kann, vorhanden. Zudem sollen bei der Herstellung dieses Katalysators Probleme, wie Handhabung krebserregender Chrom (VI)-Verbindungen, Anfall von Schadstoffen enthaltenden Abwässern und Entsorgung chromhaltiger Altkontakte, umgangen werden. Darüberhinaus soll der neuartige Katalysator, insbesondere bei höheren Temperaturen, bei großer Aktivität einen hohen Umsatz und eine hohe Selektivität der Reaktion sicherstellen, das heißt, die für Nickelkatalysatoren typischen unerwünschten Neben- und Folgereaktionen sollen weitestgehend unterbunden werden.

55 Das gilt, unter anderem, in besonderem Maße für einen bedeutenden, sowohl Kupferchromit- respektive Adkins-Katalysatoren als auch Nickelkatalysatoren betreffenden Anwendungsbereich, nämlich die katalytische Hydrierung von Aldehyden zu den entsprechenden Alkoholen. In diesem Arbeitsgebiet soll der neuartige Katalysator nicht nur einen Nickelkatalysator, sondern auch einen Kupferchromit - respektive

Adkins-Katalysator ersetzen können.

Diese Aufgabe wird gelöst durch einen Katalysator enthaltend je 100 Gew.-Teile CuO 40 bis 130 Gew.-Teile ZnO, 2 bis 50 Gew.-Teile Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> und gegebenenfalls 0,5 bis 8 Gew.-Teile Mn-, Mo-, V-, Zr- und/oder Erdalkalimetall - Oxid mit einer BET-Gesamtoberfläche von 80 bis 175 m<sup>2</sup>/g des Katalysators im nichtreduzierten Zustand, wobei 75 bis 95 % der BET-Gesamtoberfläche von Poren eines Radius  $r_p \leq 15\text{nm}$  gebildet werden.

Ein weiteres Merkmal des Katalysators ist eine relativ große aktive Kupfermetalloberfläche. Sie beträgt im reduzierten Katalysator 30 bis 125, insbesondere 35 bis 100, bevorzugt 40 bis 85 m<sup>2</sup>/g Cu und übertrifft damit die aktive Kupfermetalloberfläche entsprechender Kupferchromit-Katalysatoren. Die Bestimmungsmethode ist M.J. Juys, P.H. van Oeffelt, W.G.J. Brouwe, A.P. Pijpers und J.J.F. Scholten, *Applied Catalysis*, 46 (1989), Seiten 161 bis 173 zu entnehmen.

Der Katalysator enthält je 100 Gew.-Teile CuO 40 bis 130, insbesondere 45 bis 100, bevorzugt 45 bis 80 Gew.-Teile ZnO und 2 bis 50, insbesondere 3 bis 40, bevorzugt 4 bis 30, besonders bevorzugt 4 bis 11 Gew.-Teile Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>.

Der Katalysator umfaßt erforderlichenfalls noch weitere Stoffe. Hierunter fallen Oxide des Mangans, Molybdäns, Vanadiums, Zirkons und/oder eines Erdalkalimetalls. Je 100 Gew.-Teile CuO beträgt ihr Anteile 0,5 bis 8, insbesondere 1 bis 6, bevorzugt 2 bis 4 Gew.-Teile gerechnet als MnO, MoO<sub>3</sub>, V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, ZrO<sub>2</sub> und MeO, worin Me für ein Erdalkalimetall steht.

Besonders geeignet als weitere Stoffe sind Mangan- und/oder ein Erdalkalimetall-Oxid. Als Erdalkalimetall-Oxid kommen Mg-, Ca- oder Ba-Oxid, insbesondere Ca- oder Ba-Oxid, bevorzugt Ba-Oxid in Betracht.

Ein wesentliches Merkmal des erfindungsgemäßen Katalysators ist die vergleichsweise hohe BET-Gesamtoberfläche. Sie beträgt 80 bis 175, insbesondere 85 bis 160, bevorzugt 90 bis 155 m<sup>2</sup>/g Katalysator im nichtreduzierten Zustand.

Unter BET-Gesamtoberfläche wird die durch Adsorption von Stickstoff nach der Brunauer, Emmett und Teller-Methode (BET) ermittelte Oberfläche verstanden. Das Verfahren zur Bestimmung der BET-Gesamtoberfläche ist in J. Amer. Chem. Soc., 60, (1938) 309 beschrieben.

Ein wesentliches Merkmal des Katalysators ist eine bestimmte Verteilung der Porenradien, ausgedrückt durch einen hohen Anteil der BET-Gesamtoberfläche, der von Poren eines Radius  $r_p \leq 15\text{ nm}$  (150 Å) gebildet wird. Ihr Anteil beträgt 75 bis 95, insbesondere 80 bis 92, bevorzugt 84 bis 90 % der BET-Gesamtoberfläche.

50 bis 85, insbesondere 60 bis 80 % der BET-Gesamtoberfläche werden von Poren eines Radius  $r_p \leq 9\text{ nm}$  (90 Å) gebildet.

Auf den Bereich der Poren, deren Radius  $r_p = 9$  bis 15 nm beträgt, entfallen 5 bis 45, insbesondere 15 bis 40, bevorzugt 18 bis 30 % der BET-Gesamtoberfläche.

An dieser Stelle sei nochmals darauf hingewiesen, daß die vorangegangenen Angaben zur BET-Gesamtoberfläche sich jeweils auf den Katalysator in nichtreduzierter Form beziehen.

Die Bestimmung der Porenradien erfolgt durch Auswertung der Desorptionsisothermen mit Hilfe der Kelvin-Gleichung gemäß C. Pierce, J. Phys. Chem. 57, (1953) 149. Die Angaben hinsichtlich der Porenradien gehen ebenfalls auf den nichtreduzierten Katalysator zurück.

Der Katalysator kann, falls gewünscht, neben den bereits erwähnten Bestandteilen noch einen Träger aufweisen. Je 100 Gew.-Teile CuO enthält er 2 bis 80, insbesondere 4 bis 60, bevorzugt 5 bis 35 Gew.-Teile Träger. Als Träger können übliche in Wasser unlösliche Materialien verwendet werden. Geeignete Trägermaterialien sind SiO<sub>2</sub>, Kieselgur, Kieselgel und Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, insbesondere Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>.

Auf CuO, ZnO, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> und weitere Stoffe - hierunter sind Oxide des Mangans, des Molybdäns, des Vanadiums, des Zirkons und/oder eines Erdalkalimetalls sowie gegebenenfalls ein Träger zu verstehen - entfallen 94 bis 97 Gew.-%, bezogen auf nichtreduzierten, kalzinierten Katalysator. Die verbleibenden 3 bis 6 Gew.-% gehen auf physikalisch und/oder chemisch gebundenes Wasser, auf eventuell noch vorhandene Hydroxylgruppen, auf Oxide anderer Zusammensetzung als der Formel entsprechend, die der Berechnung zugrunde gelegt ist, auf Carbonatanteile und auf kleinere Mengen von Stoffen, die bei der Herstellung eingesetzt werden, insbesondere auf Fällungsmittel zurück.

Die Erfindung betrifft ferner einen Katalysator in reduzierter Form. Durch die Reduktion wird das CuO in metallisches Cu umgewandelt, wodurch der Katalysator aktiviert wird.

Der Katalysator enthält in reduzierter Form je 100 Gew.-Teile Cu 48 bis 163, insbesondere 56 bis 125, bevorzugt 56 bis 100 Gew.-Teile ZnO, 2,4 bis 63, insbesondere 3,7 bis 50, bevorzugt 5,0 bis 37,5, besonders bevorzugt 5 bis 13,8 Gew.-Teile Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> und gegebenenfalls 0,6 bis 10, insbesondere 1,2 bis 7,5, bevorzugt 2,4 bis 5,0 Gew.-Teile Mn-, Mo-, V-, Zr- und/oder Erdalkalimetalloxid.

Besonders geeignet sind Katalysatoren, die neben Cu, ZnO, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> noch Mn- oder Ba-oxid enthalten. Der Katalysator kann zusätzlich noch ein Trägermaterial aufweisen. Ein derartiger Katalysator enthält je 100 Gew.-Teile Cu 2,4 bis 100, insbesondere 4,8 bis 75, bevorzugt 6 bis 44 Gew.-Teile eines Trägers. Als Trägermaterial kommen in Wasser unlösliche Stoffe, insbesondere SiO<sub>2</sub> wie Kieselgur oder Kieselgel und/oder Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, bevorzugt Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, in Betracht.

5 Die übrigen Parameter, nämlich die BET-Gesamtoberfläche und die Porenradienverteilung, entsprechen in etwa den für den nichtreduzierten Katalysator ausgewiesenen Werten.

Das Verfahren zur Herstellung des erfindungsgemäßen Katalysators geht von einer wässrigen Kupfer-, Zink-, Aluminium- und gegebenenfalls Mn-, Mo-, V-, Zr- und/oder Erdalkalimetallsalze enthaltenden, Lösung 10 aus. Diese, im folgenden auch als Mischsalzlösung bezeichnete Lösung enthält 10 bis 100, insbesondere 20 bis 80, bevorzugt 30 bis 60 g Cu/l, 10 bis 50, insbesondere 15 bis 40, bevorzugt 10 bis 30 g Zn/l und Al entsprechend 2 bis 80, insbesondere 5 bis 60, bevorzugt 10 bis 40 g Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>/l. Falls erforderlich weist die Mischsalzlösung noch 3 bis 80 insbesondere 5 bis 50, bevorzugt 10 bis 30 g Mn, Mo, V, Zr und/oder Erdalkalimetall, gerechnet als MnO, MoO<sub>3</sub>, V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, ZrO<sub>2</sub> und MeO, worin Me für ein Erdalkalimetall steht, auf.

15 Die Mischsalzlösung stellt man her, indem man wasserlösliche anorganische, organische oder komplexe Salze der vorstehend genannten Elemente in Wasser löst. Gut geeignete Salze sind die Sulfate, Chloride, Acetate, Propionate, Butyrate und Nitrate. Besonders bewährt hat es sich, zur Herstellung der Mischsalzlösung Sulfate, Chloride, Acetate und Nitrate, insbesondere Nitrate zu verwenden.

Um einer partiellen, unerwünschten Hydrolyse vorzubeugen und die Fällung günstig zu beeinflussen, 20 empfiehlt es sich, in der Mischsalzlösung einen gewissen Überschuß freier Säure aufrechtzuerhalten. Zweckmäßigerweise stellt man die Mischsalzlösung, gegebenenfalls durch Zugabe von Säure, auf einen pH-Wert unterhalb 4,5, insbesondere auf einen pH-Wert zwischen 2,0 und 4,0 ein. Dadurch wird gewährleistet, daß die Fällung unter reproduzierbaren Bedingungen abläuft, und zudem ein möglichst einheitliches Fällungsprodukt erhalten wird.

25 Als Säure können Mineralsäuren wie Salzsäure, Schwefelsäure und Salpetersäure eingesetzt werden. Besonders geeignet ist Salpetersäure.

Die Mischsalzlösung und die wässrige Lösung eines basischen Fällungsmittels werden voneinander getrennt, aber gleichzeitig, gegebenenfalls in Gegenwart eines Trägers, unter Vermischung zusammengeführt.

30 Als Fällungsmittel dient eine wässrige Lösung einer basischen Verbindung, insbesondere eine wässrige Alkalicarbonat-, Alkalihydrogencarbonat-, Alkalihydroxid-, Ammoniumhydroxid- oder Ammoniumcarbonatlösung. Es können auch Mischungen derselben Anwendung finden. Besonders geeignet ist eine Na<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> und/oder NaHCO<sub>3</sub> enthaltende wässrige Lösung. Das Fällungsmittel soll einen pH-Wert von 7,5 bis 13, insbesondere 8 bis 12, bevorzugt 9 bis 11 aufweisen.

35 Die wässrige Lösung enthält 0,1 bis 4,0, insbesondere 0,6 bis 3,0, bevorzugt 1,6 bis 2,4 Äquivalente basische Verbindung/l Lösung. Sehr gute Ergebnisse werden mit wässrigen Lösungen, die 0,3 bis 1,5, insbesondere 0,8 bis 1,2 Mol Alkalicarbonat/l Lösung enthalten, erzielt.

Um eine möglichst vollständige Fällung sicherzustellen und zugleich ein besonders homogenes, aus den entsprechenden basischen Kupfer-, Zink-, Aluminium-, und gegebenenfalls Mangan-, Molybdän-, 40 Vanadium-, Zirkon und/oder Erdalkalimetallverbindungen bestehendes Copräzipitat zu erhalten, setzt man die basische Verbindung im Überschuß ein. Im allgemeinen beträgt der stöchiometrische Überschuß 5 bis 60, insbesondere 10 bis 50 % basische Verbindung. Besonders bewährt hat sich die Verwendung von 15 bis 30 % überschüssige basische Verbindung. Der Überschuß bezieht sich jeweils auf die Menge basische Verbindung, die zur vollständigen Fällung der in der Mischsalzlösung enthaltenen Metalle erforderlich ist.

45 Der stöchiometrische Überschuß ist derart zu bemessen, daß einerseits zwar die Fällung eines möglichst homogenen Copräzipitats gewährleistet ist, andererseits aber auch eine Fällung der in der Mischsalzlösung enthaltenen Metallionen im jeweils gewünschten Umfange eintritt, wobei einer weitestgehend vollständigen Fällung der Vorzug zu geben ist.

Die Fällung wird herbeigeführt, indem man die Mischsalzlösung und das Fällungsmittel voneinander 50 getrennt, aber gleichzeitig, kontinuierlich oder diskontinuierlich unter intensiver Vermischung zusammenführt.

Die Fällung des aus basischen Verbindungen bestehenden Copräzipitats wird durch vergleichsweise langsames Zusammenführen der Mischsalzlösung und des Fällungsmittels herbeigeführt. Die Fällungszeit sollte wenigstens 10, insbesondere wenigstens 15, bevorzugt wenigstens 20 Minuten betragen.

55 Die Mischsalzlösung und die Lösung des basischen Fällungsmittels werden auf eine vorgegebene Temperatur erhitzt. Diese Temperatur sollte in etwa der Temperatur, bei der die Fällung durchgeführt wird, entsprechen.

In den meisten Fällen hat es sich bewährt, eine Fällungszeit von 10 bis 100, insbesondere 15 bis 95, bevorzugt 20 bis 90 Minuten einzuhalten. Die Fällungszeit läßt sich durch Wahl einer entsprechenden Zugabegeschwindigkeit von Mischsalzlösung und Fällungsmittel, insbesondere bei diskontinuierlich durchgeführter Fällung, einstellen, während bei kontinuierlicher Arbeitsweise neben den Zugabegeschwindigkeiten von Mischsalzlösung und Fällungsmittel auch noch der auf das Reaktionsvolumen bezogene Durchsatz zu berücksichtigen ist.

Man arbeitet während der Fällung bei einem konstanten pH-Wert innerhalb eines pH-Bereiches von 6,5 bis 8,5, insbesondere 7,6 bis 8,0. Schwankungen des PH-Wertes sollten möglichst gering gehalten werden, um die Herstellung eines besonders homogenen Copräzipitats zu gewährleisten. Die Schwankungen des pH-Wertes sollten auf ein Intervall von -0,5 bis +0,5, vorzugsweise -0,2 bis +0,2 begrenzt werden.

Die Fällung wird bei Temperaturen oberhalb 70°C, insbesondere in einem Bereich von 75 bis 95, bevorzugt 75 bis 85°C durchgeführt. Hierzu genügt es, die an der Fällung beteiligten Stoffe, nämlich die Mischsalzlösung und das Fällungsmittel auf eine entsprechend hohe Temperatur einzustellen. Während der Fällung sollte die Temperatur möglichst konstant gehalten werden. Die Abweichungen von der vorgegebenen Temperatur sollten  $\pm 2$ , insbesondere  $\pm 1^\circ\text{C}$  nicht übersteigen. Größere Schwankungen der Fällungstemperatur können die Beschaffenheit, beispielsweise Partikelgröße, Homogenität und Struktur des Copräzipitats in nachteiliger Weise beeinflussen.

Im Anschluß an die Fällung wird das Copräzipitat, gegebenenfalls nach kurzem Nachröhren, von der Mutterlauge, beispielsweise durch Dekantieren und/oder Filtrieren, abgetrennt und sorgfältig gewaschen. Hierbei beeinflussen die verwendete Menge Waschwasser, die Strömungsgeschwindigkeit und Temperatur des Waschwassers sowie die Dauer des Waschvorganges das Entfernen unerwünschter Bestandteile aus dem Copräzipitat, insbesondere das Herauslösen von Nitrat- und Alkalionen.

Steigende Mengen Waschwasser, hohe Temperaturen des Waschwassers und lange Dauer des Waschvorganges fördern ein besonders weitgehendes Herauslösen, während niedrigere Mengen Waschwasser, niedrige Temperaturen des Waschwassers und kurze Dauer des Waschvorganges zu einem verringerten Herauslösen führen.

Im allgemeinen genügt es, während des Waschens eine Temperatur von 55 bis 85, insbesondere 60 bis 75°C einzuhalten. Höhere Waschtemperaturen können sich auf die Qualität des Präzipitats nachteilig auswirken. Zu niedrige Temperaturen können dazu führen, daß die unerwünschten Bestandteile nicht im erforderlichen Ausmaße aus dem Copräzipitat entfernt werden. Auch dies kann sich auf die Qualität des Wertproduktes ungünstig auswirken.

Üblicherweise verwendet man 5 bis 50 insbesondere 10 bis 30, bevorzugt 15 bis 25 Liter Waschwasser je kg Copräzipitat.

Die Dauer des Waschvorganges muß ausreichend bemessen werden. Sie sollte mindestens 60, insbesondere mindestens 70, bevorzugt mindestens 80 Minuten betragen. Üblicherweise genügt eine Waschdauer von 80 bis 140, insbesondere 85 bis 130, bevorzugt 90 bis 120 Minuten.

Man kann den Waschprozeß in einem einzigen Schritt durchführen oder ihn in mehreren, aufeinanderfolgenden Stufen ablaufen lassen, indem man die gesamt erforderliche Menge Waschwasser entsprechend verteilt. Welchem Vorgehen man den Vorzug gibt, hängt vom Einzelfall ab. Im allgemeinen führt sowohl ein einstufiger als auch ein mehrstufiger Waschvorgang zum gewünschten Erfolg. Ein mehrstufiger Waschprozeß kann in vielen Fällen vorteilhaft sein, da meist weniger Waschwasser als bei einem einstufigen Prozess benötigt wird.

Eine Kontrolle des Waschvorganges wird durch Bestimmung der im Waschwasser vorhandenen, herausgelösten Verbindungen, wie  $\text{NaNO}_3$ , erleichtert. Auf eine derartige Überwachung kann verzichtet werden, falls man den Waschvorgang unter standardisierten und kontrollierten Bedingungen, beispielsweise bei vorgegebener Menge Waschwasser, Temperatur und Dauer, ausübt.

Falls gewünscht, kann man das gewaschene Material in stückige Form bringen. Zur Formgebung kann man sich bewährter Verfahren, beispielsweise der Strangextrusion, bedienen.

Die Trocknung wird bei erhöhten Temperaturen, vorzugsweise bei steigenden Temperaturen stufenweise durchgeführt. Es erweist sich als ausreichend, die Trocknung bei Temperaturen von 50 bis 120, insbesondere 55 bis 100, bevorzugt 60 bis 90°C unter Anwendung üblicher Verfahren, wie Anordnung des Trockengutes im Festbett oder im bewegten Bett, beispielsweise in Wirbelschicht, durchzuführen.

Man trocknet, bis ein Restfeuchtegehalt von etwa 2 bis 15, insbesondere 3 bis 10 Gew.-% Wasser, bezogen auf das getrocknete Copräzipitat, erreicht wird.

Die anschließende Kalzinierung erfolgt bei 250 bis 450, insbesondere 320 bis 400°C über einen Zeitraum von 3 bis 10, insbesondere 4 bis 8 Stunden. Der kalzierte Katalysator kann entweder in Pulverform direkt für Suspensionshydrierungen oder nach Formgebung, wie Tablettierung oder Pelletierung, als festangeordneter Katalysator eingesetzt werden.

Aus dem kalzinierten Katalysator wird durch Reduktion (Aktivierung) der eigentliche hydrieraktive Katalysator hergestellt. Zu diesem Zweck behandelt man den kalzinierten, nichtreduzierten Katalysator bei 130 bis 190 °C, gegebenenfalls unter erhöhtem Druck, mit Wasserstoff. Besonders bewährt hat es sich, die Reduktion mittels eines Wasserstoff-Stickstoffgemisches durchzuführen. Es empfiehlt sich, ein Wasserstoff-Stickstoff-Gemisch mit 1 bis 5 Vol.-% Wasserstoff zu verwenden. Durch die Behandlung mit Wasserstoff bildet sich aus CuO metallisches Cu.

Der erfindungsgemäße Katalysator läßt sich vorteilhaft für Hydrierungen von Aldehyden, wie aromatischen und aliphatischen geradkettigen und/oder verzweigten Aldehyden, in flüssiger, aber auch in gasförmiger Phase anwenden. Ein Vorteil besteht darin, hohe Umsätze und gute Selektivitäten selbst bei vergleichsweise hohen Temperaturen zu erzielen, ohne eine Bildung unerwünschter Nebenprodukte in nennenswerten Maße in Kauf nehmen zu müssen. Auf diese Weise lassen sich auch reaktionsträge Aldehyde und Aldehydderivate, beispielsweise ungesättigte aliphatische Aldehyde, problemlos zu den entsprechenden Alkoholen hydrieren.

Die nachfolgenden Beispiele belegen die vorliegende Erfindung, ohne sie zu begrenzen.

15

### Experimenteller Teil

#### Beispiel 1

20 Herstellung eines CuO, ZnO und Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> enthaltenden Katalysators.

Man löst 4 356 g Cu(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> · 3 H<sub>2</sub>O, 2 615 g Zn(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> · 6 H<sub>2</sub>O und 895,8 g Al(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> · 9 H<sub>2</sub>O in 18 Liter deionisiertem Wasser (Mischsalzlösung). Die Mischsalzlösung wird auf 80 °C erhitzt.

Die Lösung des basischen Fällungsmittels erhält man, indem man 3 750 g Na<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> in 30 Liter deionisiertem Wasser löst. Diese Lösung wird ebenfalls auf 80 °C erhitzt.

25 In einem Fällungsbehälter, der mit einem Rührwerk bestückt ist, werden 8 Liter deionisiertes Wasser vorgelegt und unter Rühren auf 80 °C erhitzt. Man läßt die Mischsalzlösung und die Lösung des basischen Fällungsmittels getrennt, aber gleichzeitig innerhalb von 20 Minuten in den Fällungsbehälter unter kräftigem Rühren einlaufen. Man stimmt die Zulaufgeschwindigkeiten der beiden Lösungen so aufeinander ab, daß im Fällungsbehälter ein pH-Wert von 7,5 bis 7,8 eingehalten wird. Die Temperatur im Fällungsbehälter wird bei 30 80 °C konstant gehalten.

Nach Abschluß der Fällung wird die im Fällungsbehälter vorliegende Suspension noch 2 Minuten gerührt. Anschließend wird der Niederschlag (Copräzipitat) durch Filtration von der Mutterlauge abgetrennt und nachfolgend innerhalb von 2 Stunden mit 120 Liter 60 bis 65 °C heißem Wasser gewaschen. Der gewaschene Filterkuchen wird entweder in extrudierter Form oder durch Sprühtrocknung auf eine Endfeuchte von ≤ 5 Gew.-% H<sub>2</sub>O, bezogen auf Katalysatormasse, getrocknet.

35 Das getrocknete Fällungsprodukt wird 4 Stunden im N<sub>2</sub>-Strom bei 380 °C kalziniert.

Der kalzinierte Katalysator weist 47,5 Gew.-% Cu auf. Er enthält je 100 Gew.-Teile CuO 49,5 Gew.-Teile ZnO, 8,4 Gew.-Teile Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 3,7 Gew.-Teile CO<sub>2</sub> und 0,12 Gew.-Teile Na<sub>2</sub>O.

Die BET-Gesamtoberfläche beträgt 128 m<sup>2</sup>/g Katalysator im nichtreduzierten Zustand. 85 % der BET-Gesamtoberfläche werden von Poren eines Radius r<sub>p</sub> ≤ 15 nm gebildet. Die Kupfermetalloberfläche des reduzierten Katalysators liegt bei 68 m<sup>2</sup>/g Cu.

#### Beispiel 2

45 Herstellung eines CuO, ZnO, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> und BaO enthaltenden Katalysators.

Man löst 4 356 g Cu(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> · 3 H<sub>2</sub>O, 2 615 g Zn(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> · 6 H<sub>2</sub>O, 895,8 g Al(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> · 9 H<sub>2</sub>O und 73,2 g Ba(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> in 18 Liter deionisiertem Wasser (Mischsalzlösung). Die Mischsalzlösung wird auf 80 °C erhitzt.

Die Lösung des basischen Fällungsmittels erhält man, indem man 3 750 g Na<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> in 30 Liter deionisiertem Wasser löst. Diese Lösung wird ebenfalls auf 80 °C erhitzt.

50 Anschließend arbeitet man genau wie in Beispiel 1 angegeben.

Der kalzinierte Katalysator weist 46,5 Gew.-% Cu auf. Er enthält je 100 Gew.-Teile CuO 49,8 Gew.-Teile ZnO, 8,2 Gew.-Teile Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 3,6 Gew.-Teile CO<sub>2</sub>, 0,12 Gew.-Teile Na<sub>2</sub>O und 2,0 Gew.-Teile BaO. Die BET-Gesamtoberfläche beträgt 127 m<sup>2</sup>/g Katalysator im nichtreduzierten Zustand. 88 % der BET-Gesamtoberfläche werden von Poren eines Radius r<sub>p</sub> ≤ 15 nm gebildet. Die Kupfermetalloberfläche des reduzierten Katalysators liegt bei 65 m<sup>2</sup>/g Cu.

Beispiel 3

Herstellung eines CuO, ZnO, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> und MnO enthaltenden Katalysators.

Man löst 1 936 g Cu(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> · 3 H<sub>2</sub>O, 1 152,4 g Zn(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> · 6 H<sub>2</sub>O, 234,2 g Al(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> · 9 H<sub>2</sub>O und 78,99 g Mn(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> · 4 H<sub>2</sub>O in 10,2 Liter deionisiertem Wasser (Mischsalzlösung). Die Mischsalzlösung wird auf 80 °C erhitzt.

Die Lösung des basischen Fällungsmittels erhält man, indem man 1 620 g Na<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> in 15,4 Liter deionisiertem Wasser löst. Diese Lösung wird ebenfalls auf 80 °C erhitzt.

In einem Fällungsbehälter, der mit einem Rührwerk bestückt ist, werden 6 Liter deionisiertes Wasser vorgelegt und unter Rühren auf 80 °C erhitzt. Man läßt die Mischsalzlösung und die Lösung des basischen Fällungsmittels getrennt, aber gleichzeitig innerhalb von 17 Minuten in den Fällungsbehälter unter kräftigem Rühren einlaufen.

Anschließend arbeitet man genau wie in Beispiel 1 angegeben.

Der kalzinierte Katalysator weist 47,3 Gew.-% Cu auf. Er enthält je 100 Gew.-Teile CuO 53,3 Gew.-Teile ZnO, 5,3 Gew.-Teile Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 2,9 Gew.-Teile MnO, 3,2 Gew.-Teile CO<sub>2</sub> und 0,15 Gew.-Teile Na<sub>2</sub>O.

Die BET-Gesamtoberfläche beträgt 95 m<sup>2</sup>/g Katalysator im nichtreduzierten Zustand. 85 % der BET-Gesamtoberfläche werden von Poren eines Radius  $r_p \leq 15$  nm gebildet. Die Kupfermetalloberfläche des reduzierten Katalysators liegt bei 54 m<sup>2</sup>/g Cu.

Beispiel 4

Herstellung eines CuO, ZnO, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, MnO und Träger enthaltenden Katalysators.

Man löst 1 459 g Cu(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> · 3 H<sub>2</sub>O, 700,7 g Zn(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> · 6 H<sub>2</sub>O, 176,5 g Al(NO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> · 9 H<sub>2</sub>O und 59,4 g Mn(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> · 4 H<sub>2</sub>O in 7,7 Liter deionisiertem Wasser (Mischsalzlösung). Die Mischsalzlösung wird auf 85 °C erhitzt.

Die Lösung des basischen Fällungsmittels erhält man, indem man 1 505 g Na<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> in 14,2 Liter deionisiertem Wasser löst. Die Lösung wird ebenfalls auf 85 °C erhitzt.

In einem Fällungsbehälter, der mit einem Rührwerk bestückt ist, werden als Träger 48 g feinteiliges Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> (Handelsprodukt "Type H" der Firma Martinswerk/Bergheim) und 4 Liter deionisiertes Wasser vorgelegt und unter Rühren auf 85 °C erhitzt. Man läßt die Mischsalzlösung und die Lösung des basischen Fällungsmittels getrennt, aber gleichzeitig innerhalb von 24 Minuten in den Fällungsbehälter unter kräftigem Rühren einlaufen. Man stimmt die Zulaufgeschwindigkeiten der beiden Lösungen so aufeinander ab, daß im Fällungsbehälter ein pH-Wert von 7,7 bis 8,0 eingehalten wird. Die Temperatur im Fällungsbehälter wird bei 85 °C konstant gehalten. Nach Abschluß der Fällung wird wie in Beispiel 1 angegeben gearbeitet, das getrocknete trägerhaltige Fällungsprodukt allerdings 5 Stunden im N<sub>2</sub>-Strom bei 380 °C kalziniert.

Der kalzinierte Katalysator weist 45,6 Gew.-% Cu auf. Er enthält je 100 Gew.-Teile CuO 43,2 Gew.-Teile ZnO, 13,3 Gew.-Teile Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 2,8 Gew.-Teile MnO, 3,7 Gew.-Teile CO<sub>2</sub> und 0,1 Gew.-Teile Na<sub>2</sub>O. Die BET-Gesamtoberfläche beträgt 117 m<sup>2</sup>/g nichtreduzierten Katalysator. 83 % der BET-Gesamtoberfläche werden von Poren eines Radius  $r_p \leq 15$  nm gebildet. Die Kupfermetalloberfläche des reduzierten Katalysators liegt bei 76 m<sup>2</sup>/g Cu.

Beispiel 5

Hydrierung von n-Butanal

In einem Doppelmantel-Rohrreaktor mit einem Innendurchmesser von 38 mm werden 3 Liter des nach Beispiel 1 hergestellten Katalysators in tablettierter Form (6 x 5 mm Tabletten) eingefüllt.

Man erhitzt die Katalysator enthaltende Schicht auf 160 °C und leitet zur Aktivierung einen 3 Vol.-% H<sub>2</sub> enthaltenden N<sub>2</sub>-Strom bei Normaldruck mit einer Gasvolumengeschwindigkeit von 1 000 1/Liter Katalysator x Stunde (V<sub>Gasstrom</sub>/V<sub>Katalysator</sub> x h) durch die Katalysatorschicht. Nach 24 Stunden beendet man die Zufuhr des 3 Vol.-% H<sub>2</sub> enthaltenden N<sub>2</sub>-Stromes und senkt die Temperatur in der Katalysatorschicht auf 143 °C ab.

In einem bei 130 °C betriebenen Verdampfer wird n-Butanal unter Zuleiten eines H<sub>2</sub>-Gasstromes (98 %iger Wasserstoff), der auf einen Druck von 0,35 MPa und eine Strömungsgeschwindigkeit von 10,2 Nm<sup>3</sup>/h eingestellt wird, verdampft. Das resultierende Gasgemisch wird in einem Erhitzer auf 143 °C aufgeheizt und dem in dem Doppelmantel-Rohrreaktor festangeordneten Katalysator zugeleitet.

Es werden über einen Zeitraum von je 8 Stunden zunächst 600, 1 200 und 1 800 ml flüssiges n-Butanal/h eingesetzt (entsprechend einer V/Vh von 0,2, 0,4 und 0,6 wobei V/Vh für Volumen flüssiges n-

Butanal/Volumen Katalysator x Stunde steht). Anschließend werden je Stunde 3 000 ml flüssiges n-Butanal (V/Vh = 1) der Umsetzung (in verdampfter Form) zugeleitet.

Das anfallende Reaktionsprodukt weist die nachfolgende, durch gaschromatographische Analyse ermittelte Zusammensetzung auf.

5

10

n-Butanal	0,1 bis 0,3 Gew.-%
n-Butanol	99,5 bis 99,7 Gew.-%
i-Butanol	0,04 Gew.-%
Rest Nebenprodukte	

Die CO-Zahl beträgt 1,0 [mg KOH/g].

15

### Beispiel 6

#### Hydrierung von 2-Ethylhexenal

In einem Doppelmantel-Rohrreaktor mit einem Innendurchmesser von 38 mm werden 3 Liter des nach Beispiel 4 hergestellten Katalysators in tablettierter Form (6 x 5 mm Tabletten) eingefüllt.

20 Der Katalysator wird, wie in Beispiel 5 angegeben, aktiviert und anschließend die Temperatur in der Katalysatorschicht auf 143 °C abgesenkt.

25 In einem bei 100 °C betriebenen Verdampfer werden 1 500 ml 2-Ethylhexenal/Stunde (entsprechend V/Vh = 0,5, wobei V/Vh für Volumen flüssiges 2-Ethylhexenal/Volumen Katalysator x Stunde steht) unter Zuließen eines H<sub>2</sub>-Stromes (98 %iger Wasserstoff), der auf einen Druck von 0,15 MPa und eine Strömungsgeschwindigkeit von 4,4 Nm<sup>3</sup>/h eingestellt wird, verdampft. Das resultierende Gasgemisch wird in einem Erhitzer auf 140 °C aufgeheizt und dem in dem Doppelmantel-Rohrreaktor festangeordneten Katalysator zugeleitet. Die Umsetzung wird 2 160 Stunden ohne Unterbrechung durchgeführt, ohne daß eine merkliche Beeinträchtigung des Reaktionsablaufes festzustellen war.

30 Die Zusammensetzung des Einsatzmaterials und des Reaktionsproduktes (ermittelt durch gaschromatographische Analyse) sind in der nachfolgenden Tabelle zusammengestellt.

Tabelle

35

40

45

#### Patentansprüche

1. Katalysator enthaltend, je 100 Gew.-Teile CuO, 40 bis 130 Gew.-Teile ZnO, 2 bis 50 Gew.-Teile Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> und gegebenenfalls 0,5 bis 8 Gew.-Teile Mn-, Mo-, V-, Zr- und/oder Erdalkalimetall-Oxid mit einer BET-Gesamtoberfläche von 80 bis 175 m<sup>2</sup>/g Katalysator im nichtreduzierten Zustand, wobei 75 bis 95 % der BET-Gesamtoberfläche von Poren eines Radius r<sub>p</sub> ≤ 15 nm gebildet werden.
2. Katalysator nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die aktive Kupfermetalloberfläche des reduzierten Katalysators 30 bis 125, insbesondere 35 bis 100, bevorzugt 40 bis 85 m<sup>2</sup>/g Cu, beträgt.
3. Katalysator nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß er, je 100 Gew.-Teile CuO, 45 bis 100, insbesondere 45 bis 80 Gew.-Teile ZnO und 3 bis 40, insbesondere 4 bis 30, bevorzugt 4 bis 11 Gew.-Teile Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> enthält.

4. Katalysator nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, daß er, je 100 Gew.-Teile CuO, 0,5 bis 8, insbesondere 1 bis 6, bevorzugt 2 bis 4 Gew.-Teile Mn-, Mo-, V-, Zr- und/oder Erdalkalimetall-Oxid, insbesondere Mn und/oder Erdalkalimetall-Oxid enthält.
5. Katalysator nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß er als Erdalkalimetall-Oxid Mg-, Ca- oder Ba-Oxid, insbesondere Ca- oder Ba-Oxid, bevorzugt Ba-Oxid enthält.
6. Katalysator nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, daß die BET-Gesamtoberfläche 85 bis 160, insbesondere 90 bis 155 m<sup>2</sup>/g Katalysator im nichtreduzierten Zustand beträgt.
7. Katalysator nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, daß 80 bis 92, vorzugsweise 84 bis 90 % der BET-Gesamtoberfläche von Poren eines Radius  $r_p \leq 15$  nm gebildet werden.
8. Katalysator nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, daß 50 bis 85, insbesondere 60 bis 80 % der BET-Gesamtoberfläche von Poren eines Radius  $r_p \leq 9$  nm gebildet werden.
9. Katalysator nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 8, dadurch gekennzeichnet, daß 5 bis 45, insbesondere 15 bis 40, bevorzugt 18 bis 30 % der BET-Gesamtoberfläche von Poren eines Radius  $r_p = 9$  bis 15 nm gebildet werden.
10. Katalysator nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 9, dadurch gekennzeichnet, daß er, je 100 Gew.-Teile CuO, zusätzlich 2 bis 80, insbesondere 4 bis 60, bevorzugt 5 bis 35 Gew.-Teile eines in Wasser unlöslichen Trägers, insbesondere SiO<sub>2</sub> wie Kieselgur oder Kieselgel und/oder Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, bevorzugt Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> enthält.
11. Katalysator nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 10, dadurch gekennzeichnet, daß er in reduzierter Form je 100 Gew.-Teile Cu, 48 bis 163 Gew.-Teile ZnO, 2,4 bis 63 Gew.-Teile Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> und gegebenenfalls 0,6 bis 10 Gew.-Teile Mn-, Mo-, V-, Zr- und/oder Erdalkalimetallocxid enthält.
12. Katalysator nach Anspruch 11, dadurch gekennzeichnet, daß er je 100 Gew.-Teile Cu 56 bis 125, insbesondere 56 bis 100 Gew.-Teile ZnO, 3,7 bis 50, insbesondere 5,0 bis 37,5 bevorzugt 5,0 bis 13,8 Gew.-Teile Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> und gegebenenfalls 1,2 bis 7,5, insbesondere 2,4 bis 5,0 Gew.-Teile Mn-, Mo-, V-, Zr- und/oder Erdalkalimetallocxid enthält.
13. Katalysator nach Anspruch 11 oder 12, dadurch gekennzeichnet, daß er Mn- oder Ba-oxid enthält.
14. Katalysator nach einem oder mehreren der Ansprüche 11 bis 13, dadurch gekennzeichnet, daß er je 100 Gew.-Teile Cu 2,4 bis 100, insbesondere 4,8 bis 75, bevorzugt 6 bis 44 Gew.-Teile eines in Wasser unlöslichen Trägers, insbesondere SiO<sub>2</sub>, Kieselgur, Kieselgel, Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, bevorzugt Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> enthält.
15. Verfahren zur Herstellung eines Katalysators nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 14, dadurch gekennzeichnet, daß man eine Kupfer-, Zink-, Aluminium- und gegebenenfalls Mangan-, Molybdän-, Vanadium-, Zirkon- und/oder Erdalkalimetall-Salze enthaltende, wäßrige Lösung und eine wäßrige Lösung eines basischen Fällungsmittels trennt, aber gleichzeitig zusammenführt und die Fällung, gegebenenfalls in Gegenwart eines Trägers, bei einem konstanten pH-Wert innerhalb eines Bereiches von 7,0 bis 8,5, insbesondere 7,2 bis 8,0, bevorzugt 7,5 bis 7,8 und oberhalb 70, insbesondere 70 bis 95, bevorzugt 75 bis 85°C durchführt, das anfallende Copräzipitat abtrennt, mit Wasser wäscht, trocknet, kalziniert und gegebenenfalls reduziert.
16. Verfahren zur Herstellung des Katalysators nach Anspruch 15, dadurch gekennzeichnet, daß man den kalzierten Katalysator bei 130 bis 190°C, gegebenenfalls unter erhöhtem Druck, mit einem Wasserstoff-Stickstoff-Gemisch, das 1,0 bis 5 Vol.-% Wasserstoff enthält, reduziert.
17. Verwendung des Katalysators zur Hydrierung von Aldehyden zu Alkoholen.



Europäisches Patentamt  
European Patent Office  
Office européen des brevets



⑪ Veröffentlichungsnummer: **0 528 305 A3**

⑫

## EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

⑬ Anmeldenummer: 92113535.6

⑮ Int. Cl. 5: **B01J 23/80**

⑭ Anmeldetag: **08.08.92**

⑯ Priorität: **17.08.91 DE 4127318**

⑰ Anmelder: **HOECHST AKTIENGESELLSCHAFT**

**Postfach 80 03 20**

**W-6230 Frankfurt am Main 80(DE)**

⑯ Veröffentlichungstag der Anmeldung:  
**24.02.93 Patentblatt 93/08**

⑰ Erfinder: **Horn, Gerhard, Dr. Dipl.-Chem.**

**Bunsenstrasse 19**

**W-4200 Oberhausen(DE)**

⑰ Erfinder: **Frohning, Carl Dieter, Dr.**

**Dipl.-Chem.**

**Regnitzstrasse 50**

**W-4230 Wesel(DE)**

⑯ Benannte Vertragsstaaten:  
**AT BE DE ES FR GB IT NL SE**

⑯ Veröffentlichungstag des später veröffentlichten  
Recherchenberichts: **17.03.93 Patentblatt 93/11**

⑯ **Kupfer-Zinkoxid-Aluminumoxid enthaltende Katalysatoren.**

⑯ Die vorliegende Erfindung betrifft einen Katalysator, der je 100 Gew.-Teile CuO 40 bis 130 Gew.-Teile ZnO, 2 bis 50 Gew.-Teile Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> und gegebenenfalls 0,5 bis 8 Gew.-Teile Mn-, Mo-, V-, Zr- und/oder Erdalkalimetall-Oxid und 2 bis 80 Gew.-Teile Träger enthält und eine BET-Gesamtoberfläche von 80 bis 175 m<sup>2</sup>/g Katalysator im nichtreduzierten Zustand aufweist, wobei 75 bis 95 % der BET-Gesamtoberfläche von Poren eines Radius r<sub>p</sub> ≤ 15 nm gebildet werden, ferner ein Verfahren zur Herstellung des Katalysators und seine Verwendung zur Hydrierung von Aldehyden.

EP 0 528 305 A3



Europäisches  
Patentamt

EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

Nummer der Anmeldung

EP 92 11 3535-6.

EINSCHLÄGIGE DOKUMENTE			
Kategorie	Kennzeichnung des Dokuments mit Angabe, soweit erforderlich, der maßgeblichen Teile	Betritt Anspruch	KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int. Cl.5)
A	EP-A-0 404 408 (THE STANDARD OIL CO.) * Seite 8, Zeilen 50-58; Seite 9, Zeilen 1-7; Seite 6, Zeilen 45-55 *	1,4,5, 10,12, 13,14	B 01 J 23/80
A	EP-A-0 424 069 (ENGELHARD CORP.) * Seite 3, Zeilen 13-19; Seite 4, Zeilen 35-47; Seite 5, Zeilen 1-31; Seite 9, Tabel I *	1,3,6,9 ,15,17	
A	EP-A-0 125 689 (SÜD-CHEMIE) * Seite 1, Absatz 2; Seite 2, Absätze 2,3; Seite 3, Absätze 2,3 *	1,4,5,6 ,13,15	
A	EP-A-0 152 809 (SÜD-CHEMIE) * Seite 3, Absatz 3; Seite 5, Absätze 1,2 *	1	
A, P	EP-A-0 482 753 (CSIR) * Seite 7, Zeilen 29-31 *	1,2	
			RECHERCHIERTE SACHGEBiete (Int. Cl.5)
			B 01 J C 07 C
<p>Der vorliegende Recherchenbericht wurde für alle Patentansprüche erstellt</p>			
Recherchort	Abschlußdatum der Recherche	Prüfer	
DEN HAAG	25-11-1992	KERRES P M G	
KATEGORIE DER GENANNTEN DOKUMENTE			
X : von besonderer Bedeutung allein betrachtet Y : von besonderer Bedeutung in Verbindung mit einer anderen Veröffentlichung derselben Kategorie A : technologischer Hintergrund O : nichtschriftliche Offenbarung P : Zwischenliteratur		T : der Erfindung zugrunde liegende Theorien oder Grundsätze E : älteres Patentdokument, das jedoch erst am oder nach dem Anmeldedatum veröffentlicht worden ist D : in der Anmeldung angeführtes Dokument L : aus anderen Gründen angeführtes Dokument & : Mitglied der gleichen Patentfamilie, übereinstimmendes Dokument	